

«Dispositif et procédé pour mesurer le contraste des franges dans un interféromètre de Michelson, et système d'examen de l'œil incluant un tel dispositif»

La présente invention concerne un dispositif pour mesurer le contraste des franges dans un Interféromètre de Michelson opérant en plein champ. Elle vise également un procédé mis en œuvre dans ce dispositif, ainsi qu'un système d'examen de l'œil incluant un tel dispositif.

5 L'interférométrie de Michelson plein champ est une technique interférométrique dérivée du montage de Michelson classique qui permet entre autres de déduire les profils de surface et de réflectance d'un échantillon à partir des interférences réalisées entre la lumière réfléchie par l'échantillon et celle en provenance d'un bras de référence. Lorsqu'elle
10 est mise en œuvre avec une source de lumière temporellement faiblement cohérente, cette technique présente dans les milieux transparents et faiblement diffusants une capacité tomographique. Il s'agit alors de tomographie optique cohérente (OCT) plein champ. La figure 1 illustre ainsi la structure d'un système de tomographie OCT par interférométrie plein
15 champ représentatif de l'art antérieur.

Pour l'étude de milieux éventuellement biréfringents, d'une part, mais également dans le souci de collecter le maximum de lumière en retour de l'échantillon, l'OCT plein champ a souvent été utilisée en lumière polarisée. Dans ce cas, les deux bras de l'interféromètre de Michelson fonctionnent
20 avec des polarisations perpendiculaires. Les interférences ne sont réalisées sur le bras de sortie qu'après projection sur un axe commun par l'emploi d'un analyseur à 45 degrés.

La modulation interférométrique, jusqu'à présent nécessaire à la détection d'interférences de faible amplitude, est réalisée soit en déplaçant
25 le miroir mobile du bras de référence, soit en modulant le chemin optique d'une des polarisations sur le bras de sortie de l'interféromètre, par exemple, par l'emploi avant l'analyse à 45 degrés, d'un modulateur photo-élastique. Les mesures d'amplitude d'interférogrammes dans des conditions médiocres de rapport signal/bruit amènent souvent à considérer des

techniques de modulation de la différence de marche interférométrique couplées à des techniques de détection synchrone.

L'état de phase des interférogrammes obtenus va être temporellement modifié de manière à pouvoir éliminer la composante continue éventuellement variable du signal mesuré, qui résulte de la combinaison incohérente des signaux de sortie, due soit à des réflexions parasites, soit à des réflexions avec des différences de marche supérieures à la longueur de cohérence du rayonnement utilisé.

Quand la stabilité mécanique, donc interférométrique, de l'ensemble du système impose des fréquences de modulation élevées, il arrive que la chaîne de détection, le plus souvent un capteur CCD dans le cas du plein champ, ne puisse opérer convenablement. En général, celle-ci devient le facteur limitant de la fréquence de modulation/détection donc de la capacité du système à observer des franges.

Lors de l'analyse d'un interférogramme de Michelson, au moins trois mesures de l'interférogramme à des états de phase différents sont nécessaires pour déduire sans ambiguïté l'amplitude et la phase de l'interférogramme. Pour des raisons pratiques, on opte le plus souvent pour quatre mesures indépendantes obtenues pour des différences de marche séparées d'un quart de longueur d'onde. C'est donc quatre mesures qu'il est nécessaire de réaliser dans le temps caractéristique où le système d'interférences peut être considéré comme stable. Cette exigence rend d'autant plus délicate la mise en œuvre d'une détection synchrone.

Quand la stabilité temporelle de l'interférogramme fait défaut, ou que la chaîne de détection ne peut atteindre les fréquences requises, la mesure devient difficile, voire impossible.

En sortie d'un interféromètre de Michelson, on utilise habituellement un polariseur à 45 degrés des directions de polarisation incidentes, sur la direction duquel les champs issus des deux bras de l'interféromètre sont projetés. Apparaissent alors les interférences. Lors de cette projection, la moitié de l'énergie entrante est perdue, ce qui contribue à dégrader les performances de l'interféromètre.

Le but de la présente invention est de remédier à cet inconvénient en proposant un dispositif pour mesurer le contraste des franges dans un

interféromètre de Michelson, permettant une obtention simultanée d'interférogrammes dans différents états de phase, ce qui donne accès à une mesure de leur amplitude et même de leur phase en dépit d'éventuelles instabilités. Cette invention s'applique au cas d'interférogrammes plein
5 champ en lumière polarisée.

Cet objectif est atteint avec un dispositif de mesure de contraste comprenant des moyens pour dévier deux polarisations perpendiculaires entrantes dans deux directions émergentes différentes, ces moyens de déviation étant disposés au sein de l'interféromètre en substitution du
10 polariseur unique.

La lumière perdue est la projection des champs sur une direction perpendiculaire à la direction du polariseur. Or sur cette direction, on pourrait observer aussi des interférences. Remplacer le polariseur unique par un prisme de Wollaston permet d'utiliser les deux sorties comme les
15 sorties de deux polariseurs perpendiculaires qui seraient utilisés simultanément. L'intégralité de la lumière entrante est ainsi utilisée.

Les moyens de déviation peuvent être avantageusement réalisés sous la forme d'un prisme de Wollaston, dont les axes sont orientés à 45 degrés des polarisations des bras. Ce prisme est un dispositif commercial courant
20 qui est habituellement utilisé pour séparer angulairement des radiations polarisées linéairement. L'angle de séparation est une caractéristique du prisme de Wollaston et peut être choisie dans une large gamme.

Le montage d'un prisme de Wollaston en sortie d'un interféromètre de Michelson plein champ permet ainsi de réaliser plusieurs simultanées des
25 interférogrammes à des états de phase différents. Il rend particulièrement simple et robuste l'extraction des informations d'amplitude et de phase des rayonnements issus de l'interféromètre. Le dispositif selon l'invention s'applique particulièrement bien au cas de la tomographie par OCT plein champ sur des échantillons mécaniquement instables à une échelle
30 interférométrique.

Lorsque l'interféromètre de Michelson est mis en œuvre dans un système de tomographie OCT, l'extraction du contraste interférométrique des données se fait, compte tenu de la très faible valeur de ce contraste, par l'emploi de techniques de modulation associées à des méthodes de

détection synchrone. Deux à quatre mesures, selon le cas, obtenues pour des différences de marche différant de $\lambda/2$ ou $\lambda/4$ le cas échéant, sont ainsi réalisées. Ces mesures sont, par le principe même de la modulation, obtenues à des dates différentes. Garantir la cohérence de ces mesures

5 impose de pouvoir garantir l'invariance de la différence de marche (hors la modulation recherchée) constante. A $\lambda = 780 \text{ nm}$, pour une fréquence d'échantillonnage de 100hz, par exemple, garantir la différence de marche à $\lambda/4$ près, s'exprime en imposant une variation de la différence de marche inférieure à $V=100*\lambda/4=2\mu\text{m/sec}$. Une telle contrainte rend toute mesure in

10 vivo quasi impossible.

Un second objectif de la présente invention est de résoudre ce problème relatif à la variabilité de la différence de marche. Cet objectif est atteint avec l'emploi d'un prisme de Wollaston qui permet d'obtenir au moins deux mesures strictement simultanées et en opposition de phase. En

15 effet, si la première projection mène à la quantité :

$$I_a = I_1 + I_2 + 2 \cdot \sqrt{I_1 \cdot I_2} \cdot \cos(\varphi) \quad (\text{I})$$

où φ est le déphasage relative des deux voies,
alors la seconde projection conduit à :

$$I_a = I_1 + I_2 - 2 \cdot \sqrt{I_1 \cdot I_2} \cdot \cos(\varphi) \quad (\text{II})$$

20 Ce qui s'écrit aussi:

$$I_b = I_1 + I_2 + 2 \cdot \sqrt{I_1 \cdot I_2} \cdot \cos(\varphi + \pi) \quad (\text{III})$$

On dispose donc bien simultanément de deux réalisations du système d'interférence à deux différences de marche séparées de $\lambda/2$.

Un autre problème rencontré dans un interféromètre de Michelson

25 concerne la disponibilité de quatre mesures par modulation. En effet, l'obtention de quatre mesures pose encore plus de problèmes que l'obtention de deux mesures par modulation, toujours pour des raisons de variabilité de la différence de marche.

Ce problème de disponibilité de quatre mesures est résolu en

30 séparant en deux le faisceau par une lame séparatrice simple non polarisante. Dans l'un des deux faisceaux produits, un retard supplémentaire de $\lambda/4$ est imposé entre les polarisations issues des deux bras de l'interféromètre. Une lame quart d'onde permet d'imposer ce retard. Les deux faisceaux ainsi conditionnés sont ensuite réintroduits ensemble et

avec un petit angle, dans le prisme de Wollaston de telle sorte qu'en sortie de ce dernier, on dispose alors de quatre faisceaux avec les intensités suivantes :

$$I_a = I_1 + I_2 + 2 \cdot \sqrt{I_1 \cdot I_2} \cdot \cos(\varphi) \quad (IV)$$

$$I_a = I_1 + I_2 + 2 \cdot \sqrt{I_1 \cdot I_2} \cdot \cos(\varphi + \pi/2)$$

$$I_a = I_1 + I_2 + 2 \cdot \sqrt{I_1 \cdot I_2} \cdot \cos(\varphi + \pi)$$

$$I_a = I_1 + I_2 + 2 \cdot \sqrt{I_1 \cdot I_2} \cdot \cos(\varphi + 3\pi/2)$$

Les interférogrammes doivent être consistants, c'est à dire que le déphasage impose (0, $\pi/2$, π , $3\pi/2$) doit être constant dans le champ.

A cette fin le prisme de Wollaston est utilisé dans un plan pupille. Tous les points du champ voient ainsi la même portion du prisme, ce qui garantit la condition fixée de constante du déphasage dans le champ.

Il est à noter que les équations (IV) précitées ne sont valables que si l'angle de direction des polarisations est rigoureusement égal à 45 degrés. Pour atteindre cet objectif, on dispose une lame demi-onde précédant le prisme de Wollaston. Cette lame demi-onde permet d'orienter arbitrairement, mais ensemble, les polarisations des quatre faisceaux incidents par rapport aux axes propres du prisme de Wollaston. Le prisme de Wollaston est ainsi précisément aligné par rapport au détecteur, par exemple selon la direction de séparation parallèle aux lignes du détecteur, sans hypothèse sur l'alignement précis des polarisations incidentes par rapport à lui. La lame demi-onde joue un rôle d'interface entre le montage en amont du prisme de Wollaston et le montage en aval.

Les fréquences de modulation souhaitées sont généralement assez élevées, ce qui impose des temps de pose et de lecture assez courts. Ce problème de cadence image et de temps de pose est résolu avec une simultanéité des mesures qui supprime alors toute nécessité de rapidité pour le détecteur. La brièveté de la pose, le cas échéant, peut être assurée par la brièveté de l'éclairement, par exemple un flash, sans que ni l'intégration du détecteur, ni sa lecture, ne soient brèves ou rapides.

Suivant un autre aspect de l'invention, il est proposé un système d'examen de l'œil par tomographie in vivo, comprenant :

- un interféromètre de Michelson, réalisant un montage d'OCT plein champ,

- des moyens d'optique adaptative, disposés entre l'interféromètre et un œil à examiner, réalisant la correction des fronts d'onde en provenance de l'œil mais aussi à destination de l'œil, et
 - des moyens de détection, disposé en aval de l'interféromètre, permettant
- 5 sans modulation ni détection synchrone, de réaliser la mesure interférométrique selon le principe de l'OCT, caractérisé en ce qu'il comprend en outre un dispositif pour mesurer le contraste des franges dans un interféromètre de Michelson en plein champ, ce dispositif comprenant des moyens pour dévier deux polarisations
- 10 perpendiculaires entrantes dans deux directions émergentes différentes.

Ce système d'examen selon l'invention peut en outre avantageusement comprendre un dispositif de visée comprenant au moins une cible mobile présentant une forme et une trajectoire programmable, cette au moins une cible étant affichée sur un écran approprié, visible des

15 deux yeux, pendant la durée de l'examen.

D'autres avantages et caractéristiques de l'invention apparaîtront à l'examen de la description détaillée d'un mode de mise en œuvre nullement limitatif, et des dessins annexés sur lesquels :

- la figure 1 est un schéma synoptique d'un système de tomographie OCT
- 20 plein champ représentatif de l'art antérieur ;
- la figure 2 illustre le principe d'un prisme de Wollaston mis en œuvre dans un dispositif d'amélioration selon l'invention ;
 - la figure 3 illustre schématiquement une première configuration, de
- 25 mesure en deux phase, d'un dispositif d'amélioration de contraste selon l'invention,
- la figure 4 illustre schématiquement une seconde configuration, de mesure en quatre phase, d'un dispositif d'amélioration de contraste selon l'invention ; et
 - la figure 5 illustre schématiquement un exemple pratique de réalisation
- 30 d'un système de tomographie in vivo intégrant un dispositif d'amélioration de contraste selon l'invention.
- la figure 6 est un schéma d'un autre exemple de réalisation d'un système de tomographie in vivo selon l'invention.

- 7 -

On va maintenant tout d'abord décrire, en référence aux figures 2 et 3, le principe de la mesure en deux phases mis en œuvre dans le dispositif selon l'invention.

Si l'on nomme a_1 (resp. a_2), l'amplitude du champ électrique en provenance du bras de référence (resp. mesure) de l'interféromètre de Michelson, la projection sur l'un des axes du prisme de Wollaston a pour amplitude :

$$A_v = \sqrt{2}/2(a_1 + a_2)$$

tandis que la projection sur l'autre axe du prisme de Wollaston aura pour amplitude :

$$A_h = \sqrt{2}/2(a_1 - a_2)$$

Les deux projections sont séparées angulairement de l'angle caractéristique du prisme de Wollaston. Focalisées par l'objectif de chambre, elles produisent deux images interférométriques du champ juxtaposées, dont les énergies ont pour expression :

$$I_v = |A_v|^2 \text{ et } I_h = |A_h|^2$$

soit

$$I_v = 1/2(a_1^2 + a_2^2 + 2a_1.a_2.\cos(\varphi))$$

et

$$I_h = 1/2(a_1^2 + a_2^2 - 2a_1.a_2.\cos(\varphi))$$

où φ est la différence de phase entre les deux rayonnements a_1 et a_2 .

La seconde égalité peut aussi s'écrire :

$$I_h = 1/2(a_1^2 + a_2^2 + 2a_1.a_2.\cos(\varphi + \pi))$$

Ainsi, on obtient simultanément deux images correspondent à deux états de l'interférogramme en opposition de phase. La durée de la pose (ou de l'illumination de l'échantillon) peut être rendue arbitrairement courte, dans la limite de la détection, pour garantir le « gel » de l'information interférométrique. Néanmoins, la simultanéité des deux mesures, donc le déphasage de π , n'est jamais remise en cause. Il faut également noter que ce déphasage est obtenu mathématiquement, par construction, et est totalement achromatique.

En réalité, la quantité a_2 doit être vue comme la superposition d'un rayonnement d'amplitude a_{20} qui n'interfère pas avec a_1 faute d'une

différence de marche suffisamment petite, et d'un rayonnement d'amplitude a_2^* réfléchi avec une différence de marche inférieure à la longueur de cohérence de la source utilisée, qui lui, interfère. On a donc :

$$I_v = 1/2(a_1^2 + a_2^2 + 2a_1 \cdot a_2^* \cdot \cos(\varphi))$$

5

$$I_h = 1/2(a_1^2 + a_2^2 + 2a_1 \cdot a_2^* \cdot \cos(\varphi + \pi))$$

De la différence entre I_h et I_v , on tire la quantité réellement module:

$$I_m = 2a_1 \cdot a_2^* \cdot \cos(\varphi)$$

C'est cette même quantité que l'on obtient par détection synchrone, mais alors au prix d'une dichotomie temporelle de la mesure, puisque la
10 moitié du temps de pose doit être consacrée à chaque mesure, à φ et $\varphi + \pi$.

Outre la simultanéité, cette méthode offre donc un avantage photométrique qui trouve son origine dans le fait que les deux projections possibles à 45 degrés sont traitées. Toute l'énergie disponible est utilisée. Toutefois, la quantité I_m ne sépare pas a_2^* de φ , en considérant a_1 connu.

15 Il reste une ambiguïté entre l'amplitude et le cosinus de la phase.

Dans une seconde configuration du dispositif selon l'invention illustrée par la figure 4, on effectue une mesure selon quatre phases. On prélève avant le prisme de Wollaston 50% de l'énergie via une lame semi-réfléchissante. Sur le faisceau dévié, où l'on trouve les rayonnements des
20 deux bras encore polarisés perpendiculairement, on installe une lame quart d'onde dont les axes sont alignés avec les deux polarisations incidentes. On impose ainsi un déphasage supplémentaire de $\pi/2$ entre les deux bras.

Il suffit alors d'injecter le faisceau dans le même prisme de Wollaston, mais avec un petit angle par rapport au faisceau non dévié, qui
25 peut d'ailleurs être choisi égal à l'angle caractéristique du prisme de Wollaston, pour obtenir en sortie quatre faisceaux angulairement séparés. Pour des raisons pratiques, on peut faire précéder l'ensemble d'une lame demi-onde dont la fonction est de préparer l'orientation de toutes les polarisations.

30 Les amplitudes du champ dans les quatre faisceaux sont :

$$A_A = 1/2(a_1 + a_2)$$

$$A_B = 1/2(a_1 - a_2)$$

$$A_C = 1/2(a_1 + a_2[\pi/2])$$

$$A_D = 1/2(a_1 - a_2[\pi/2])$$

où $a_2[n/2]$ représente l'amplitude du rayonnement a_2 déphasé de $n/2$.

A ces quatre amplitudes correspondent quatre intensités mesurées :

$$\begin{aligned} I_A &= 1/4(a_1^2 + a_2^2 + 2a_1 \cdot a_2 \cdot \cos(\varphi)) \\ I_B &= 1/4(a_1^2 + a_2^2 - 2a_1 \cdot a_2 \cdot \cos(\varphi)) \\ I_C &= 1/4(a_1^2 + a_2^2 + 2a_1 \cdot a_2 \cdot \cos(\varphi + n/2)) \\ I_D &= 1/4(a_1^2 + a_2^2 - 2a_1 \cdot a_2 \cdot \cos(\varphi + n/2)) \end{aligned}$$

Soit encore:

$$\begin{aligned} I_A &= 1/4(a_1^2 + a_2^2 + 2a_1 \cdot a_2 \cdot \cos(\varphi)) \\ I_B &= 1/4(a_1^2 + a_2^2 - 2a_1 \cdot a_2 \cdot \cos(\varphi)) \\ I_C &= 1/4(a_1^2 + a_2^2 + 2a_1 \cdot a_2 \cdot \cos(\varphi + n/2)) \\ I_D &= 1/4(a_1^2 + a_2^2 - 2a_1 \cdot a_2 \cdot \cos(\varphi + n/2)) \end{aligned}$$

On a bien cette fois quatre images interférométriques simultanées du champ, correspondent à quatre états de phases différents de l'interférogramme, desquelles on peut tirer classiquement les deux quantités :

$$\begin{aligned} Im_1 &= I_A - I_B = a_1 \cdot a_2 \cdot \cos(\varphi) \\ Im_2 &= I_C - I_D = a_1 \cdot a_2 \cdot \cos(\varphi + n/2) = a_1 \cdot a_2 \cdot \sin(\varphi) \end{aligned}$$

Ce qui permet d'éliminer la phase par somme des carrés:

$$I = Im_1^2 + Im_2^2 = a_1^2 \cdot a_2^2 = I_1 \cdot I_2^*$$

où I_1 et I_2^* sont les intensités retournées par le bras de référence de l'interféromètre de Michelson et l'échantillon, à la profondeur sélectionnée par la longueur du bras de référence. Du rapport de Im_1 et Im_2 , on peut tirer $\tan(\varphi)$ indépendamment de I_2^* .

Si l'emploi d'un prisme de Wollaston donne accès à des mesures simultanées de l'interférogramme à des états de phase différents, ces mesures sont néanmoins réalisées avec des détecteurs ou des pixels du capteur CCD différents. Un étalonnage soigné de la sensibilité et du biais propre de chaque pixel doit donc être effectué pour écarter toute possibilité de biais dans le calcul des différences Im_1 et Im_2 et donc de la somme de leur carré.

On va maintenant décrire, en référence à la figure 5, un exemple pratique de réalisation d'un système de tomographie in vivo selon l'invention intégrant un dispositif de mesure de contraste interférométrique. Ce système comprend un interféromètre, de type Michelson plein champ, comportant un bras de mesure prévu pour illuminer l'œil et collecter la lumière renvoyée, et un bras de référence prévu pour illuminer un miroir mobile permettant l'exploration en profondeur du tissu rétinien.

L'interféromètre est utilisé en lumière polarisée de façon rectiligne et perpendiculaire dans les deux bras. La source de lumière S est une diode à faible longueur de cohérence temporelle (par exemple, 12 μm), dont le spectre est centré sur 780 nm. Elle confère par principe au système de tomographie in vivo une résolution axiale égale à la moitié de la longueur de cohérence divisée par l'indice de réfraction du milieu.

Cette source de lumière S peut être pulsée. Dans ce cas, elle est alors synchronisée avec la prise d'image et la correction adaptative. Le faisceau est limité par un diaphragme de champ correspondant à 1 degré dans le champ de vue de l'œil (300 μm sur la rétine) et un diaphragme pupillaire correspondant à une ouverture de 7 mm sur un œil dilaté.

Un polariseur d'entrée P permet l'équilibrage optimal des flux injectés dans les deux bras de l'interféromètre.

Les deux bras présentent une configuration dite de Gauss, afocale, qui permet le transport des pupilles, d'une part, et la matérialisation d'une image intermédiaire du champ où un diaphragme bloque une grande part du reflet cornéen, d'autre part. Des lames quart d'onde assurent par la rotation de la polarisation de la seule lumière renvoyée par l'œil, et le miroir mobile, un filtrage efficace des réflexions parasites dans le système de tomographie in vivo selon l'invention.

Afin de conserver l'égalité des chemins optiques dans les deux bras, avec le même transport des pupilles et du champ, le bras de référence est similaire au bras de mesure, mais avec un optique statique.

On va maintenant décrire la voie de détection du système de tomographie in vivo selon l'invention. Les deux faisceaux sur le bras de sortie sont encore polarisés perpendiculairement, et ils n'interfèrent que s'ils sont projetés sur une direction commune. Un prisme de Wollaston W a pour

fonction de projeter simultanément les deux rayonnements sur deux directions d'analyse perpendiculaires. On peut alors effectuer une mesure simultanée de l'intensité après interférence dans deux états d'interférence en opposition, sans modulation ni détection synchrone, sur un détecteur

5 bidimensionnel unique. L'adjonction d'une lame quart d'onde, après division du faisceau, permet d'accéder à deux mesures supplémentaires, levant ainsi toute ambiguïté entre amplitude et phase des franges. Une lame demi onde à l'entrée de la voie de détection permet d'orienter convenablement les polarisations incidentes.

10 Le prime de Wollaston est placé dans un plan pupillaire, donc conjugué du cube séparateur de l'interféromètre de Michelson. L'angle de séparation du prisme de Wollaston est choisi en fonction du champ à observer. La longueur focale de l'objectif final détermine le pas d'échantillonnage des quatre images.

15 Le détecteur est du type CCD, avec une cadence d'image est supérieure à 30 images par seconde. Ce détecteur est associé à un ordinateur dédié (non représenté) dans lequel est réalisé le traitement numérique des images : extraction des quatre mesures, étalonnage, calcul de l'amplitude des franges.

20 La correction adaptative des fronts d'onde est réalisée en amont de l'interféromètre, donc dans le bras de mesure. Chaque point de la source S voit ainsi son image sur la rétine corrigée des aberrations, et l'image en retour est également corrigée. L'amplitude des franges est alors maximale.

Le sous-ensemble d'optique adaptative comprend un miroir

25 déformable MD. La mesure de front d'onde est faite par un analyseur SH de type Shack-Hartmann sur le faisceau de retour d'un spot lumineux lui-même imagé sur la rétine via le miroir déformable MD. La longueur d'onde d'analyse est de 820 nm. L'éclairage est continu et fourni par une diode SLD superluminescente temporellement incohérente. Le dimensionnement de

30 l'analyseur correspond à une optimisation entre sensibilité photométrique et échantillonnage du front d'onde. La cadence de rafraîchissement de la commande du miroir déformable MD peut atteindre 150 Hz. Un ordinateur dédié (non représenté) gère la boucle d'optique adaptative. La commande

est toutefois synchronisée pour geler la forme du miroir pendant la mesure interférométrique.

Un contrôle approprié de la focalisation de la voie d'analyse, au moyen d'une lentille LA2, permet d'adapter la distance de focalisation à la
5 couche sélectionnée par l'interféromètre. Cette disposition est capitale pour conserver un contraste optimal à toute profondeur.

Le miroir déformable MD est conjugué de la pupille du système et de l'œil. Le champ du système est défini par le diaphragme de champ DCM d'entrée du système. Il est choisi égal à 1 degré, soit moins que le champ
10 d'isoplanétisme de l'œil, ce qui garantit la validité de la correction adaptative dans le champ sur la seule mesure de front d'onde réalisée à partir du spot, au centre du champ. De plus, la rotation du miroir déformable MD permet de choisir l'angle d'arrivée du faisceau dans l'œil, donc la portion de rétine étudiée.

15 La mesure OCT suppose l'égalité des chemins optiques entre les deux bras de l'interféromètre de Michelson, à la longueur de cohérence de la source près. Elle suppose également une mise au point optimale sur la profondeur qui correspond à cette égalité. Traditionnellement, la limitation du diamètre du faisceau confère à l'œil une profondeur de champ très
20 grande qui dispense d'une quelconque re-mise au point.

Quand le système est utilisé à pleine ouverture (typiquement F/3), la profondeur de champ diminue rapidement, typiquement 30 μm . Le balayage en Z de l'OCT peut sortir rapidement de cet intervalle, au-delà duquel le contraste interférométrique diminue. On peut considérer cela comme un
25 effet d'aberration de pur défocus.

On peut remédier à ce problème en dotant l'analyseur de surface d'onde d'un dispositif permettant de régler sa propre focalisation, par exemple avec un réglage mécanique. Une modification arbitraire de cette focalisation, force, via la boucle d'optique adaptative, le miroir déformable à
30 adopter une courbure supplémentaire, conjuguant source d'entrée et détecteur avec un point plus ou moins profond dans la rétine. La commande de cette focalisation doit être synchronisée avec le balayage en Z de l'OCT.

Il est aussi possible de commander l'analyseur pour le forcer à travailler en défocalisé. Certains analyseurs évolués, par exemple les

modèles de la société Imagine Optic, sont en effet capables de travailler en défocalisé avec de bons résultats.

Une solution alternative à une réelle défocalisation de l'analyseur peut consister à ajouter un terme de focus pur dans la commande du miroir, quelle que soit la mesure de l'analyseur. Cet artifice est couramment
5 utilisé en optique adaptative. Avec un analyseur de type Shack-Hartmann, on modifie simplement le tableau dit « des pentes de référence », ce qui force le système à converger vers une commande arbitrairement modifiée.

Une solution alternative à une réelle défocalisation de l'analyseur
10 peut consister à ajouter un terme de focus pur dans la commande du miroir, quelle que soit la mesure de l'analyseur. Cet artifice est couramment utilisé en optique adaptative. Avec un analyseur de type Shack-Hartmann, on modifie simplement le tableau dit « des pentes de référence », ce qui force le système à converger vers une commande arbitrairement modifiée.

15 L'adjonction de verres correcteurs de la vue du sujet, donc des bas ordres d'aberrations géométriques tels que le focus ou l'astigmatisme, juste devant l'œil, permet de relâcher les exigences sur la course du miroir déformable MD, et garantit également une meilleure visée. Un système correcteur adaptatif par transmission peut être utilisé de préférence à des
20 verres fixes pour une correction optimale.

Un système de visée collaboratif ou actif est installé en amont de l'ensemble. Ce système de visée, qui comprend une mire active MAM, présente au sujet l'image d'un point lumineux s'écartant périodiquement de l'axe de visée recherché. Le patient est alors invité à suivre tous les
25 mouvements de cette image. Chaque fois que l'image revient sur l'axe, et après un temps de latence ajustable, une série de mesures interférométriques est réalisée. Le déplacement périodique du regard permet d'obtenir du patient une meilleure capacité de fixation quand il vise l'axe recherché. L'amplitude et la fréquence sont adaptables au sujet et aux
30 mesures entreprises. Pour des raisons de commodité, la mire peut être réalisée avec un simple ordinateur de bureau sur lequel un point lumineux est affiché et déplacé. La mire active MAM, l'optique adaptative, la source S et la prise d'image sont synchronisées.

Dans l'exemple pratique de réalisation illustré par la figure 5, le système de tomographie in vivo selon l'invention est relativement compact, moins de 1,2 m de côté. Une part importante de la contrainte de taille vient du diamètre du miroir déformable MD qui fixe en partie la longueur focale des paraboles hors axe. L'emploi de micro-miroirs diminuerait évidemment toutes les dimensions du système.

Le système de détection, avec sa division en deux faisceau, est réalisé ici avec des composants discrets. Il est envisageable de faire réaliser et d'utiliser des composants intégrés réunissant les fonctions de séparation, repliement, voire, retard des faisceaux.

En ce qui concerne l'analyse de front d'onde, on notera que l'installation de la source de référence SLD en amont du miroir déformable MD permet une qualité optimale de mesure des aberrations donc de leur compensation, puisque l'image de référence matérialisée dans l'œil bénéficie dans ce cas de la correction adaptative. Cette optimisation reste vraie quelle que soit la focalisation, la source SLD étant en amont du système de contrôle de mise au point. Enfin, l'emploi d'un cube polarisant CPA (fig. 4) permet là encore d'utiliser tous les photons issus de l'œil. La mesure du front d'onde est donc faite dans de bonnes conditions.

Cependant, il est à noter qu'une conjugaison optique latérale très précise est requise entre la source de référence SLD et l'entrée de l'analyseur SH. Dans le cas où cette conjugaison est insuffisante, une tentative de compensation par la boucle d'optique adaptative d'une erreur de conjugaison peut mener à une divergence de l'asservissement.

Une variante de l'invention, illustrée en figure 5, permet plus de simplicité dans le système en diminuant ce risque d'instabilité de la boucle d'optique adaptative. Dans cette variante, la source de référence SLD est positionnée plus près de l'œil dans le trajet optique, en particulier après l'optique adaptative (à l'aller) et par exemple avant un compensateur de biréfringence, comme un compensateur de Soleil-Babinet CBC, ou juste avant l'œil. A défaut de bénéficier d'une tache image optimale au fond de l'œil, le système gagne alors en stabilité de fonctionnement.

Le miroir déformable utilisé dans l'optique adaptative peut être par exemple un miroir de diamètre 50 mm à 31 éléments de la société CILAS.

Cependant, les performances et/ou la compacité du dispositif peuvent être améliorées en utilisant un modèle plus performant et/ou plus compact tel que le miroir déformable de diamètre 15 mm à 52 éléments développé au Laboratoire d'Astrophysique de l'Observatoire de Grenoble, en particulier du fait de sa compacité et d'une course plus importante dans les mouvements d'adaptation.

Dans l'exemple illustré en figure 5, les miroirs de repliement du bras de mesure MPM1, MPM2 et ceux du bras de référence MPR1, MPR2 ont été supprimés. Le trajet optique du bras de mesure comprend un doublet de deux lentilles LM1-1 et LM2-2 d'un côté du miroir déformable MD, et un autre doublet de deux lentilles LM2-1 et LM2-2 de l'autre côté de ce miroir déformable. De la même façon, le trajet optique du bras de référence comprend un doublet de deux lentilles LR1-1 et LR2-2 d'un côté du miroir de référence MR, et un autre doublet de deux lentilles LR2-1 et LR2-2 de l'autre côté de ce miroir de référence.

L'utilisation de lentilles plutôt que de miroirs peut être plus économique et permettre de meilleures performances, en particulier du fait du coût et des aberrations optiques de ce type de miroir, qui sont typiquement des miroirs paraboliques hors axes.

La combinaison d'un tel montage dans l'axe, avec un miroir déformable plus petit permet d'obtenir un système plus performant, plus simple, ou plus économique, tout en conservant un encombrement limité.

Ainsi qu'illustré en figure 5, le système peut en outre comprendre des moyens d'imagerie classique, comme une caméra IMG, permettant d'associer les mesures interférométriques avec une imagerie simple des zones examinées, par exemple pour faciliter l'exploration et la sélection des zones à examiner.

Placé directement en sortie (au retour) du bras de mesure, donc juste avant le cube polarisant CPR de l'interféromètre, un second cube polarisant CNPI permet de dévier le faisceau de retour vers une caméra d'imagerie IMG disposant de ses propres moyens de focalisation LI de l'image. Sur cette voie, une image directe de la zone rétinienne visée sera observable. On peut en particulier agencer le bras de mesure et cette voie additionnelle de sorte qu'ils procurent un champ d'observation plus large que le mode

interférométrique, dont le champ est limité en particulier par la technique de mesure de contraste interférométrique en elle-même.

Du fait de sa faible longueur de cohérence, la source d'entrée S présente un spectre de type polychromatique. Dans un montage OCT
5 typique ce spectre est en général relativement étroit, par exemple d'une largeur de l'ordre de 50 nanomètres, mais pas forcément négligeable.

Ce spectre polychromatique peut causer une dégradation des performances, en particulier en entraînant une dispersion des différences de marche du fait du caractère dispersif du milieu oculaire, ce qui conduit à
10 une dégradation de la résolution axiale du dispositif. Pour éviter ou limiter ces dégradations, le système peut comprendre des moyens de compensation situés dans le bras de référence.

De plus, le caractère dispersif des milieux oculaires se traduit également par une variation de la focale de l'œil avec la longueur d'onde,
15 entraînant aussi une dégradation de la résolution axiale. Pour éviter ou limiter ces dégradations, le système peut alors comprendre des moyens de compensation situés par exemple dans le bras de mesure. En particulier, ces moyens peuvent compenser un chromatisme focal qui représente environ 400 micromètres entre le rouge et le bleu, par exemple en
20 remplaçant le collimateur LM2-2 situé juste devant l'œil par un doublet au chromatisme volontairement choisi opposé à celui de l'œil. Ces moyens peuvent également compenser les différences de chemin optique dues à la dispersion chromatique, par exemple en insérant une cuve d'eau dans le bras de référence d'une taille dépendant et/ou réglable selon la taille ou les
25 caractéristiques de l'œil à examiner. Une telle cuve peut être d'une dimension de l'ordre de 24 mm, longueur moyenne d'un œil humain.

Avec une source de 12 micromètres de longueur de cohérence et de 50 nanomètres de largeur de spectre, l'utilisation de ces moyens de compensation peut permettre d'améliorer la résolution axiale en la
30 ramenant d'une valeur d'environ 6 micromètres à une valeur d'environ 4 micromètres.

Pour augmenter les performances, en particulier en terme de résolution axiale, le système peut également utiliser comme source d'entrée de l'interféromètre une illumination polychromatique à spectre plus large,

par exemple en lumière blanche. Dans ce cas, l'augmentation de performance procurée par ces moyens de compensation sera beaucoup plus importante.

5 L'invention peut en particulier être mise en œuvre pour réaliser ou compléter un dispositif d'imagerie rétinienne, ou de topographie cornéenne, ou de mesure d'un film de larmes.

Bien sûr, l'invention n'est pas limitée aux exemples qui viennent d'être décrits et de nombreux aménagements peuvent être apportés à ces exemples sans sortir du cadre de l'invention.

REVENDICATIONS

1. Dispositif pour mesurer le contraste des franges dans un interféromètre de Michelson en plein champ, comprenant des moyens pour dévier deux polarisations perpendiculaires entrantes dans deux directions émergentes différentes, ces moyens de déviation étant disposés au sein de l'interféromètre en substitution du polariseur unique.
2. Dispositif selon la revendication 1, caractérisé en ce que les moyens de déviation comprennent un prisme de Wollaston (W ; fig.5).
3. Dispositif selon la revendication 2, appliqué à un interféromètre de Michelson mis en œuvre dans un système de tomographie optique cohérente « OCT ».
4. Dispositif selon la revendication 3, caractérisé en ce qu'il est agencé pour réaliser des mesures pour des différences de marche différant de $\lambda/2$ ou $\lambda/4$.
5. Dispositif selon la revendication 4, caractérisé en ce qu'il est agencé pour obtenir au moins deux mesures, strictement simultanées et en opposition de phase.
6. Dispositif selon l'une des revendications 3 à 5, caractérisé en ce qu'il est agencé pour réaliser quatre mesures, et en ce qu'il comprend en outre des moyens pour séparer en deux le faisceau, des moyens pour générer, dans l'un des deux faisceaux produits, un retard supplémentaire de $\lambda/4$ entre les polarisations issues des deux bras de l'interféromètre, et des moyens pour réintroduire ensemble les deux faisceaux ainsi conditionnés dans les moyens de déviation de telle sorte qu'en sortie de ces derniers, on dispose alors de quatre faisceaux.

7. Dispositif selon la revendication 6, caractérisé en ce que les moyens séparateurs comprennent une lame séparatrice simple non polarisante (BSP/M).

5 **8.** Dispositif selon l'une des revendications 6 ou 7, caractérisé en ce que les moyens retardateurs comprennent une lame quart d'onde (QOP/M).

9. Dispositif selon l'une des revendications 6 à 8, caractérisé en ce que le prisme de Wollaston (W) est disposé dans un plan pupille.

10

10. Dispositif selon l'une des revendications 6 à 9, caractérisé en ce qu'il comprend en outre des moyens pour orienter arbitrairement les polarisations des quatre faisceaux incidents par rapport aux axes propres du prisme de Wollaston.

15

11. Dispositif selon la revendication 10, caractérisé en ce que les moyens d'orientation comprennent une lame demi-onde (DOP/M) précédant le prisme de Wollaston (W).

20

12. Procédé pour mesurer le contraste des franges dans un interféromètre de Michelson en plein champ, comprenant une déviation de deux polarisations perpendiculaires entrantes dans deux directions émergentes différentes, au moyen d'un prisme de Wollaston (W).

25

13. Procédé selon la revendication 12, mis en œuvre dans un système de tomographie optique cohérente « OCT ».

14. Procédé selon la revendication 13, caractérisé en ce qu'il comprend des mesures pour des différences de marche différant de $\lambda/2$ ou $\lambda/4$.

30

15. Procédé selon la revendication 14, caractérisé en ce qu'il comprend au moins deux mesures strictement simultanées et en opposition de phase.

- 5 **16.** Procédé selon l'une des revendications 13 à 15, caractérisé en ce qu'il comprend quatre mesures, une séparation en deux du faisceau, une génération, dans l'un des deux faisceaux produits, d'un retard supplémentaire de $\lambda/4$ entre les polarisations issues des deux bras de l'interféromètre, et une réintroduction des deux faisceaux ainsi conditionnés dans les moyens de déviation de telle sorte qu'en sortie de ce dernier, on dispose alors de quatre faisceaux.
- 10 **17.** Procédé selon la revendication 16, caractérisé en ce qu'il comprend en outre une orientation arbitraire des polarisations des quatre faisceaux incidents par rapport aux axes propres du prisme de Wollaston (W).
- 15 **18.** Procédé selon la revendication 17, caractérisé en ce que les mesures sur les quatre faisceaux sont réalisées simultanément.
- 19.** Procédé selon l'une des revendications 1 à 18, caractérisé en ce qu'il comprend, dans le bras de mesure, une compensation des effets du chromatisme focal de l'œil.
- 20 **20.** Procédé selon l'une des revendications 1 à 19, caractérisé en ce qu'il comprend, dans le bras de référence, des moyens de compensation de la dispersion des différences de marche.
- 25 **21.** Procédé selon l'une des revendications 1 à 20, caractérisé en ce qu'il comprend une commande de l'analyseur de front d'onde (SH) l'obligeant à travailler en défocalisé.
- 22.** Système d'examen de l'œil par tomographie in vivo, comprenant :
- un interféromètre de Michelson, réalisant un montage d'OCT plein champ,
 - 30 - des moyens d'optique adaptative, disposés entre l'interféromètre et un œil à examiner, réalisant la correction des fronts d'onde en provenance de l'œil mais aussi à destination de l'œil, et
 - des moyens de détection, disposé en aval de l'interféromètre, permettant sans modulation ni détection synchrone, de réaliser la mesure

interférométrique selon le principe de la tomographie optique cohérente (OCT),

caractérisé en ce qu'il comprend en outre un dispositif pour mesurer le contraste des franges dans un interféromètre de Michelson en plein champ,

5 ce dispositif comprenant des moyens pour dévier deux polarisations perpendiculaires entrantes dans deux directions émergentes différentes.

23. Système d'examen de l'œil selon la revendication 21, caractérisé en ce qu'il comprend en outre un dispositif de visée comprenant au moins une
10 cible mobile présentant une forme et une trajectoire programmable, ladite au moins une cible étant affichée sur un écran approprié, visible des deux yeux, pendant la durée de l'examen.

24. Système selon l'une des revendications 21 ou 22, caractérisé en ce que
15 la source de référence (SLD) est insérée dans le chemin optique entre les moyens d'optique adaptative (MD) et l'œil à examiner (OEX).

25. Système selon l'une des revendications 21 à 23, caractérisé en ce qu'il comprend, dans le bras de mesure, des moyens de compensation des effets
20 du chromatisme focal de l'œil.

26. Système selon l'une des revendications 21 à 24, caractérisé en ce qu'il comprend dans le bras de référence des moyens de compensation de la dispersion des différences de marche.

REVENDICATIONS MODIFIEES

[Reçues par le Bureau international le 19 juillet 2005 (19.07.2005):
revendications originales 1 à 26, remplacées par les revendications 1 à 24 modifiées]

+

DECLARATION

1. Dispositif pour mesurer le contraste des franges dans un interféromètre de Michelson en plein champ comprenant au moins un bras de référence et
5 un bras de mesure coopérant avec un bras de détection pour réaliser un système de tomographie optique cohérente (OCT), le dispositif comprenant dans son bras de détection des moyens pour dévier deux polarisations perpendiculaires entrantes dans deux directions émergentes différentes.
- 10 2. Dispositif selon la revendication 1, caractérisé en ce que les moyens de déviation comprennent un prisme de Wollaston (W).
3. Dispositif selon la revendication 2, caractérisé en ce qu'il est agencé pour réaliser des mesures pour des différences de marche différant de $\lambda/2$ ou
15 $\lambda/4$.
4. Dispositif selon la revendication 3, caractérisé en ce qu'il est agencé pour obtenir au moins deux mesures, strictement simultanées et en opposition de phase.
20
5. Dispositif selon l'une des revendications 2 à 4, caractérisé en ce qu'il est agencé pour réaliser quatre mesures, et en ce qu'il comprend en outre des moyens pour séparer un faisceau entrant dans le bras de détection en au moins deux faisceaux séparés, des moyens pour générer, dans l'un de ces
25 deux faisceaux séparés, un retard supplémentaire de $\lambda/4$ entre les polarisations issues du bras de mesure et du bras de référence de l'interféromètre, et des moyens pour réintroduire les deux faisceaux ainsi conditionnés dans le prisme de Wollaston de telle sorte qu'en sortie de ce dernier, on dispose alors de quatre faisceaux.
- 30 6. Dispositif selon la revendication 5, caractérisé en ce que les moyens séparateurs comprennent une lame séparatrice simple non polarisante (BSP/M).

7. Dispositif selon l'une des revendications 5 ou 6, caractérisé en ce que les moyens retardateurs comprennent une lame quart d'onde (QOP/M).
8. Dispositif selon l'une des revendications 5 à 7, caractérisé en ce que le
5 prisme de Wollaston (W) est disposé dans un plan pupille.
9. Dispositif selon l'une des revendications 5 à 8, caractérisé en ce qu'il comprend en outre des moyens pour orienter arbitrairement les polarisations des quatre faisceaux incidents par rapport aux axes propres du
10 prisme de Wollaston (W).
10. Dispositif selon la revendication 9, caractérisé en ce que les moyens d'orientation comprennent une lame demi-onde (DOP/M) précédant le prisme de Wollaston (W).
15
11. Procédé pour mesurer le contraste des franges dans un interféromètre de Michelson en plein champ comprenant au moins un bras de référence et un bras de mesure coopérant avec un bras de détection pour réaliser un système de tomographie optique cohérente (OCT), le procédé comprenant
20 une déviation de deux polarisations perpendiculaires entrantes dans deux directions émergentes différentes, au moyen d'un prisme de Wollaston (W) situé dans ledit bras de détection.
12. Procédé selon la revendication 11, caractérisé en ce qu'il comprend des
25 mesures pour des différences de marche différant de $\lambda/2$ ou $\lambda/4$.
13. Procédé selon la revendication 12, caractérisé en ce qu'il comprend au moins deux mesures strictement simultanées et en opposition de phase.
- 30 14. Procédé selon l'une des revendications 11 à 13, caractérisé en ce qu'il comprend quatre mesures, une séparation en deux d'un faisceau entrant dans le bras de détection, une génération, dans l'un des deux faisceaux produits, d'un retard supplémentaire de $\lambda/4$ entre les polarisations issues du bras de mesure et du bras de référence de l'interféromètre, et une

réintroduction des deux faisceaux ainsi conditionnés dans le prisme de Wollaston (W) de telle sorte qu'en sortie de ce dernier, on dispose alors de quatre faisceaux.

5 15. Procédé selon la revendication 14, caractérisé en ce qu'il comprend en outre une orientation arbitraire des polarisations des quatre faisceaux incidents par rapport aux axes propres du prisme de Wollaston.

10 16. Procédé selon la revendication 15, caractérisé en ce que les mesures sur les quatre faisceaux sont réalisées simultanément.

15 17. Procédé selon l'une des revendications 1 à 16, caractérisé en ce qu'il comprend, dans le bras de mesure, une compensation des effets du chromatisme focal de l'œil.

18. Procédé selon l'une des revendications 1 à 17, caractérisé en ce qu'il comprend, dans le bras de référence, des moyens de compensation de la dispersion des différences de marche.

20 19. Procédé selon l'une des revendications 1 à 18, caractérisé en ce qu'il comprend une commande de l'analyseur de front d'onde (SH) l'obligeant à travailler en défocalisé.

20. Système d'examen de l'œil par tomographie *in vivo*, comprenant :
25 - un interféromètre de Michelson, comprenant au moins un bras de mesure et un bras de référence coopérant avec un bras de détection pour réaliser un montage d'OCT plein champ,
- des moyens d'optique adaptative, disposés entre le bras de mesure de l'interféromètre et un œil à examiner ou au sein dudit bras de mesure,
30 réalisant la correction des fronts d'onde en provenance de l'œil mais aussi à destination de l'œil, et
- des moyens de détection, disposé en aval de l'interféromètre ou au sein de son bras de détection, permettant de réaliser la mesure interférométrique selon le principe de la tomographie optique cohérente (OCT),

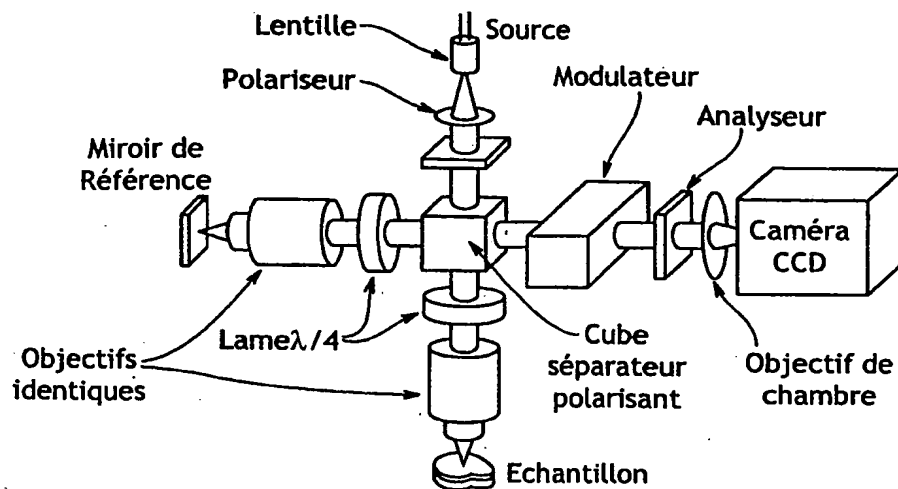
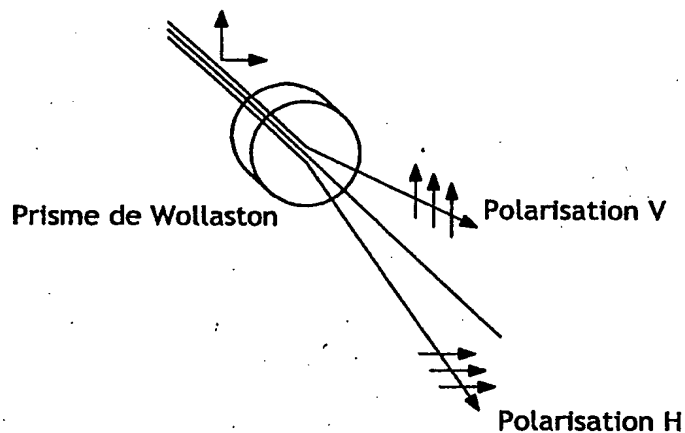
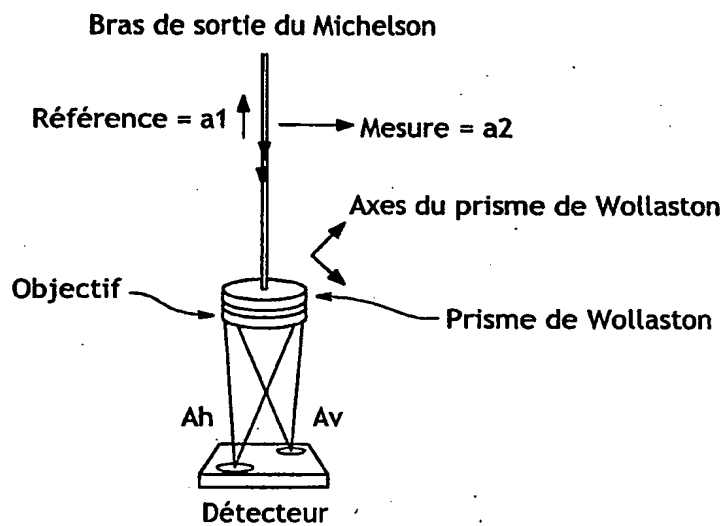
caractérisé en ce qu'il comprend en outre un dispositif pour mesurer le contraste des franges dans un interféromètre de Michelson en plein champ, ce dispositif comprenant dans le bras de détection des moyens pour dévier deux polarisations perpendiculaires entrantes dans deux directions émergentes différentes.

21. Système d'examen de l'œil selon la revendication 20, caractérisé en ce qu'il comprend en outre un dispositif de visée comprenant au moins une cible mobile présentant une forme et une trajectoire programmable, ladite cible étant affichée sur un écran approprié, visible des deux yeux, pendant la durée de l'examen.

22. Système selon l'une des revendications 20 ou 21, caractérisé en ce que la source de référence (SLD) est insérée dans le chemin optique entre les moyens d'optique adaptative (MD) et l'œil à examiner (OEX).

23. Système selon l'une des revendications 20 à 22, caractérisé en ce qu'il comprend, dans le bras de mesure, des moyens de compensation des effets du chromatisme focal de l'œil.

24. Système selon l'une des revendications 20 à 23, caractérisé en ce qu'il comprend dans le bras de référence des moyens de compensation de la dispersion des différences de marche.

1/3**FIG.1****FIG.2****FIG.3**

2/3

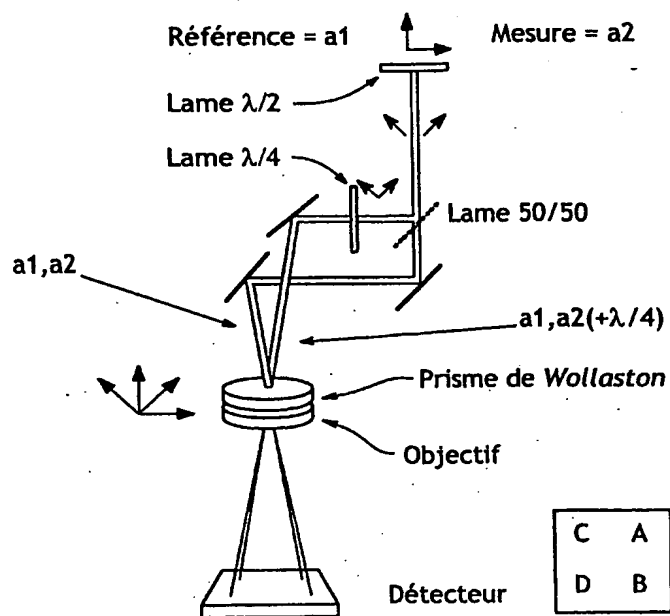


FIG. 4

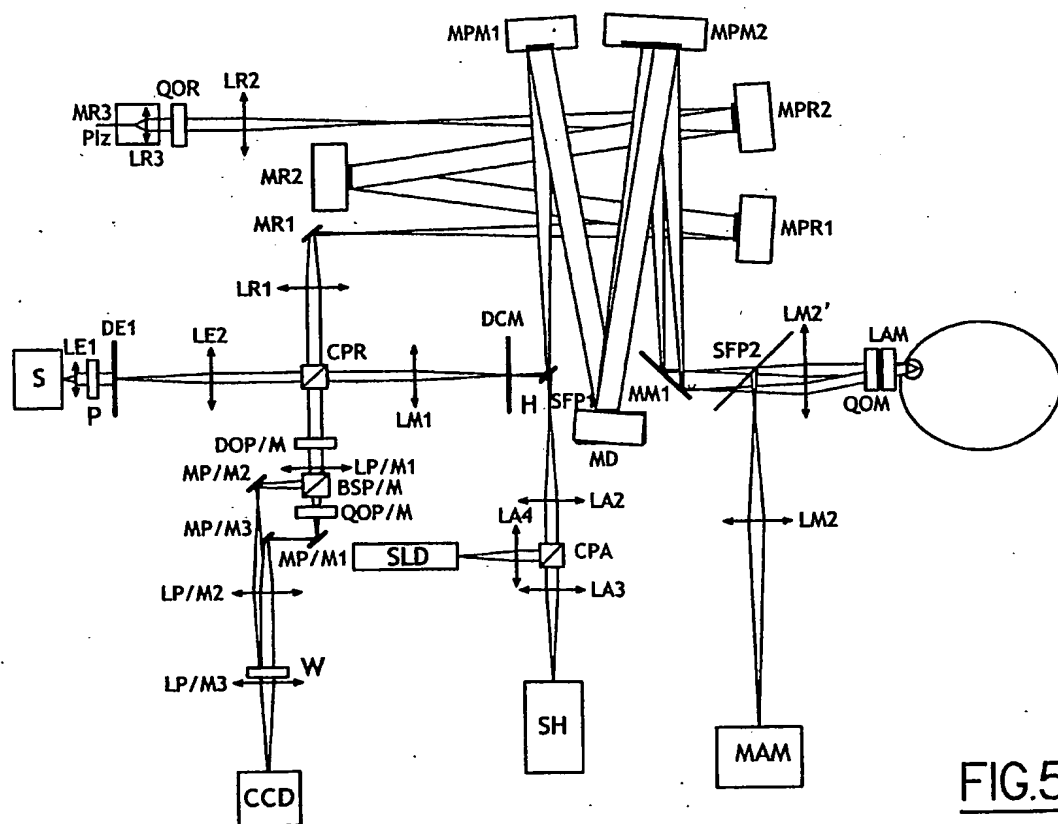


FIG. 5

3/3

[Fig. 6]

